

Express Mail Label No. EV 383033965 US  
Date of Deposit January 20, 2004

Bayer 10266-WCG

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicants : Stephan HÜTTE, et al  
Serial No. : to be assigned  
Filed : Herewith  
For : CHLORINE-RESISTANT ELASTAN FIBERS  
Art Unit : to be assigned  
Examiner : to be assigned

---

January 20, 2004

MAIL STOP Patent Application  
Commissioner for Patents  
P.O. Box 1450  
Alexandria, VA 22313-1450

TRANSMITTAL OF PRIORITY DOCUMENT

SIR:

Transmitted herewith is a certified copy of the following application, the  
foreign priority of which has been claimed under 35 USC 119:

<u>Country</u>	<u>Serial Number</u>	<u>Filing Date</u>
Germany	103 02 912.5	January 24, 2003

It is submitted that this certified copy satisfies all of the requirements of 35  
USC 119, and the right of foreign priority should therefore be accorded to the  
present application.

# BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



## Prioritätsbescheinigung über die Einreichung einer Patentanmeldung

**Aktenzeichen:** 103 02 912.5  
**Anmeldetag:** 24. Januar 2003  
**Anmelder/Inhaber:** Bayer Faser GmbH, Dormagen/DE  
**Bezeichnung:** Chlorbeständige Elastanfasern  
**IPC:** D 01 F, A 41 D

**Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.**

München, den 16. Oktober 2003  
**Deutsches Patent- und Markenamt**  
**Der Präsident**  
Im Auftrag

A handwritten signature in black ink, which appears to read "Faust".

Faust

**Chlorbeständige Elastanfasern**

Die Erfindung betrifft elastische Polyurethanharnstofffasern, die in wässrigen, chlorhaltigen Umgebungen, wie beispielsweise in Schwimmbädern für Badebekleidung eingesetzt werden können. Die Erfindung betrifft elastische Polyurethanharnstofffasern, die beschichtete Hydrotalcite enthalten.

Der im Rahmen der vorliegenden Erfindung verwendete Ausdruck "Faser" umfasst 10 dabei Stapelfasern und/oder kontinuierliche Filamente, die durch im Prinzip bekannte Spinnprozesse, z.B. das Trockenspinnverfahren oder das Nassspinnverfahren, sowie das Schmelzspinnen hergestellt werden können.

Elastische Polyurethanharnstofffasern aus langkettigen synthetischen Polymeren, die zu 15 wenigstens 85 % aus segmentierten Polyurethanharnstoffen auf Basis von z.B. Polyethern, Polyestern und/oder Polycarbonaten aufgebaut sind, sind gut bekannt. Garne aus solchen Fasern werden zur Herstellung von Gewirken bzw. Stoffen verwendet, die ihrerseits unter anderem für Miederwaren, Strümpfe und Sportbekleidung z.B. Badeanzüge bzw. Badehosen, geeignet sind. In Schwimmbädern wird das Wasser 20 jedoch häufig aus hygienischen Gründen so stark chloriert, dass der aktive Chlorgehalt gewöhnlich zwischen 0,5 und 3 ppm (parts per million) oder sogar höher liegt. Wenn Polyurethanharnstofffasern einer solchen Umgebung ausgesetzt werden, kann dies zu einem Abbau bzw. einer Beeinträchtigung der physikalischen Eigenschaften, z.B. der Festigkeit der Fasern und dadurch bedingt zu einem vorzeitigen Textilverschleiß 25 führen.

In praktischer Hinsicht kann bei grobtritigen Fasern ein gewisser Abbau der Faser toleriert werden, ohne dass seine Auswirkungen von dem Benutzer der aus diesen Fasern hergestellten Geweben bemerkt werden. Dennoch ist eine Verbesserung der Be- 30 ständigkeit des Fasermaterials gegenüber einem durch Chlor induzierten Abbau not-

wendig, insbesondere für Garne mit einer hohen Feinheit (beispielsweise Fasern mit einem Titer von weniger als 220 Denier).

Zur Verbesserung der Chlorwasserbeständigkeit von elastischen Polyurethanharstoff-  
5 Garnen für das Einsatzgebiet Badebekleidung wurden die Polyurethanharstoffe häufig auf Basis von Polyestern als niedermolekulares mono-, di- oder polyhydroxy-funktionelles Polymer hergestellt. Aliphatische Polyester zeigen jedoch eine hohe biologische Aktivität. Aus diesem Grunde haben die aus diesem Polymer hergestellten Polyurethanharstoffe den Nachteil, dass sie leicht durch Mikroben und Pilze abgebaut werden. Weiterhin hat sich gezeigt, dass die Chlorwasserbeständigkeit von Polyurethanharstoffen auf Basis von Polyestern nicht zufriedenstellend ist.

Eine Vielzahl von Additiven in Elastan-Fasern wurde beschrieben, um die Chlorwasserbeständigkeit von elastischen Polyurethanfilamenten zu verbessern.

15 In den Schriften US 5 028 642 und US 6 406 788 ist die Einarbeitung von Zinkoxid in Filamente aus segmentierten Polyurethanharstoffen zur Chlorstabilisierung beschrieben. Zinkoxid hat jedoch den gravierenden Nachteil, dass es während des Färbe-  
20 prozesses der Gewebe, insbesondere unter sauren Bedingungen (pH 3 bis 4), aus dem Filament herausgewaschen wird. Dadurch wird die Chlorwasserbeständigkeit der Faser stark gemindert. Weiterhin werden durch die zinkhaltigen Färbeabwässer Bakterien-  
kulturen in biologisch arbeitenden Kläranlagen zur Verarbeitung der Abwässer abgetötet. In der Folge kann die Wirkungsweise solcher Kläranlagen erheblich beeinträchtigt werden.

25 In der Offenlegungsschrift JP 59-133 248 ist zur Verbesserung der Chlorwasserbeständigkeit die Einarbeitung von Hydrotalcit in Filamente aus segmentierten Polyurethanharstoffen beschrieben. Neben der schwermetallfreien Stabilisierung wird beschrieben, dass nur geringe Mengen von dispergiertem Hydrotalcit bei Färbebedingungen im sauren Bereich (pH 3 bis 4) ausgewaschen werden und somit eine gute

Chlorwasserbeständigkeit erhalten bleibt. Als Nachteil zeigt sich jedoch, dass Hydrotalcit in polaren Lösungsmitteln wie Dimethylacetamid oder Dimethylformamid und sogar in Spinnlösungen für Polyurethanharstofffasern stark agglomeriert. Agglomerate in Spinnlösungen für Polyurethanharstofffasern führen während des Spinnpro-

5 zesses rasch zu Verstopfung der Spinndüsen, wodurch der Spinnprozess wegen häufig  
brechender Fasern und/oder steigendem Druck an den Spinndüsen häufig unterbrochen  
werden muss. Ein Spinnen solcher PU-Zusammensetzungen über einen längeren  
Zeitraum mit hinreichender Betriebsicherheit ist somit gemäß diesem Verfahren nicht  
möglich. Zudem weisen solche Filamente keine ausreichende Beständigkeit gegen  
10 chlorhaltiges Wasser auf.

In der Offenlegungsschrift EP -A- 558 758 wird eine Polyurethanharnstoff-zusammensetzung beschrieben, die ein Kristallwasser enthaltendes Hydrotalcit mit anhaftender Fettsäure enthält. Nachteil dieser Zusammensetzung ist, dass die Chlorwasserbe-

15 ständigkeit der beschriebenen Polyurethanharnstofffasern nicht ausreichend ist, die An-  
färbbarkeit der beschriebenen Polyurethanharnstofffasern bei der Verarbeitung mit  
Polyamid-Hartfasern durch Säurefarbstoffe wie Telon-Farbstoffe nicht ausreichend ist  
und eine Ton-in-Ton-Färbung zwischen Mischgeweben aus z.B. Polyurethanharnstoff-  
fasern und Polyamid-Hartfasern nicht gelingt. Des weiteren sublimiert die anhaftende  
20 Fettsäure wärend des Trockenspinnprozesses zusammen mit dem Lösungsmittel aus  
der Faser heraus und hat die Kontamination der Arbeitsumgebung und die Verstopfung  
von z.B. Wärmetauschern zur Abkühlung des Lösungsmittels zur Folge.

In der Offenlegungsschrift JP 9 217 227 wird zur Herstellung von Polyurethanharstofffasern die Einarbeitung von Hydrotalcit, Metallfettsäuresalzen und modifizierten Silikonen in Filamente beschrieben. Als Nachteil dieser Zusammensetzung zeigt sich jedoch, dass das unbeschichtete Hydrotalcit in polaren Lösungsmitteln wie Dimethylacetamid oder Dimethylformamid und sogar in Spinnlösungen für Polyurethanharstofffasern wie oben beschrieben agglomiert. Agglomerate in Spinnlösungen für Polyurethanharstofffasern können während des Spinnprozesses rasch zu Verstopfung

der Spinndüsen führen, wodurch der Spinnprozess wegen häufig brechender Fasern und/oder steigendem Druck an den Spinndüsen häufig unterbrochen werden muss. Ein Spinnen solcher PU-Zusammensetzungen über einen längeren Zeitraum ist somit gemäß diesem Verfahren auch nicht möglich.

5

In der Patentanmeldung EP-A- 843 029 wird eine Polyurethanharstoff-zusammensetzung und speziell daraus resultierende elastische Polyurethanharstofffasern beschrieben, die mit Polyorganosiloxan oder einer Mischung von Polyorganosiloxan und Polyorganohydrogensiloxan beschichtete Hydrotalcite und/oder andere basische

10 Metall-Aluminium-Hydroxy-Verbindungen enthalten. Nachteil dieser Zusammensetzung ist, dass die Chlorwasserbeständigkeit der beschriebenen Polyurethanharstofffasern noch nicht ausreichend ist. Weiterhin ist gemäß diesem Verfahren ein kontinuierlicher Spinnprozess solcher Polyurethanharstofffasern über einen längeren Zeitraum ebenfalls nicht möglich, da nach wenigen Tagen Spindauer der Faden beim  
15 Aufwickeln auf den Spulkörper abzureißen beginnt.

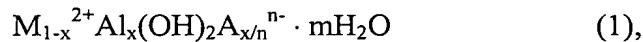
Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, eine Polyurethanharstoffzusammensetzung insbesondere für Polyurethanharstofffasern (auch Elastanfasern genannt) zur Verfügung zu stellen, die eine gegenüber dem Stand der Technik verbesserte oder

20 mindestens gleichwertige Chlorwasserbeständigkeit besitzt, deren Chlorwasserstabilität bevorzugt nicht durch Zusatz von schwermetallhaltigen Additiven erzielt wird und deren Stabilisator sowohl den Spinnprozess als solchen als auch die physikalische Eigenschaften der Polyurethan-Faser nicht negativ beeinflusst.

25 Die Aufgabe wird erfindungsgemäß dadurch gelöst, dass den Polyurethanharstofffasern eine wirksame Menge fein zerteilter, mit Metallfettsäuresalz beschichteter Hydrotalcite zugesetzt werden.

30 Gegenstand der Erfindung sind Polyurethanharstofffasern (Elastanfasern) mit erhöhter Chlorbeständigkeit aus mindestens 85 % segmentiertem Polyurethanharstoff,

wobei die Polyurethanharnstofffasern 0,05 bis 10 Gew.-% fein zerteiltes Hydrotalcit insbesondere solches der allgemeinen Formel (1)



5

wobei

$M^{2+}$  für Magnesium steht,

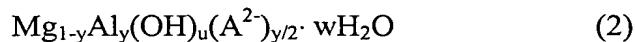
10  $A^{n-}$  ein Anion mit der Valenzzahl n aus der Reihe  $OH^-$ ,  $F^-$ ,  $Cl^-$ ,  $Br^-$ ,  $CO_3^{2-}$ ,  $SO_4^{2-}$ ,  $HPO_4^{2-}$ , Silikat, Acetat oder Oxalat, insbesondere  $CO_3^{2-}$  ist,

$0 < x \leq 0,5$  und

$0 \leq m < 1$

15

oder Hydrotalcit der Formel (2)



20 wobei  $0,20 < y < 0,35$ , u eine Zahl von 1 bis 10, w eine Zahl von 0 bis 20 und  $A^{2-}$  ein Anion aus der Reihe  $CO_3^{2-}$ ,  $SO_4^{2-}$  oder  $HPO_4^{2-}$ , insbesondere  $CO_3^{2-}$ , ist,

enthalten,

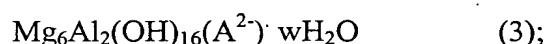
25 dadurch gekennzeichnet, dass die Hydrotalcite mit 0,2 bis 15 Gew.-% eines Metallfettsäuresalzes beschichtet sind.

Die Menge des mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcits, die in den Polyurethanharnstofffasern fein verteilt enthalten ist, beträgt 0,05 Gew.-% bis 10 Gew.-%,

30 vorzugsweise von 0,5 Gew.-% bis 8 Gew.-%, besonders bevorzugt von 1,5 Gew.-% bis

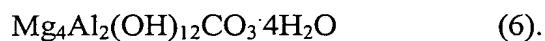
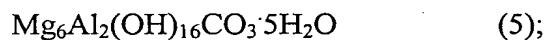
7 Gew.-% und ganz besonders bevorzugt von 2 Gew.-% bis 5 Gew.-%, bezogen auf das Gewicht der Polyurethanharstofffaser. Bei den Elastanfasern kann die Menge an Hydrotalcit innerhalb der Elastanfasern und/oder auf der Faseroberfläche verteilt sein.

5 Bei den Hydrotalciten handelt es sich insbesondere bevorzugt um solche, wie sie z.B. in den Formeln (3) und (4) gezeigt sind:



in denen  $\text{A}^{2-}$  und  $w$  die oben zu Formel (2) angegebene Bedeutung haben.

15 Besonders bevorzugte Beispiele der Hydrotalcite sind solche mit den Formeln (5) und (6):



Die beschriebenen Metallsalze von Fettsäuren werden zur Beschichtung der Hydrotalcite mit einem Gehalt von bevorzugt 0,2 bis 15 Gew.-% bezogen auf das Gewicht des Hydrotalcits eingesetzt. Besonders bevorzugt werden Hydrotalcite eingesetzt, die mit von 0,3 bis 12 Gew.-% Metallfettsäuresalz beschichtet sind. Insbesondere werden 25 bevorzugt Hydrotalcite eingesetzt, die mit von 0,5 bis 8 Gew.-% Fettsäuremetallsalz beschichtet sind.

Bei den eingesetzten Metallsalzen von Fettsäuren handelt es sich um solche, deren 30 Metall ein Metall ausgewählt aus der ersten bis dritten Hauptgruppe des Periodensystems oder Zink ist. Die Fettsäuren können gesättigt oder ungesättigt, aus

mindestens sechs bis höchstens 30 Kohlenstoffatomen aufgebaut sein und mono- oder bifunktionell sein. Bei den Metallsalzen von Fettsäuren handelt es sich besonders bevorzugt um Lithium-, Magnesium-, Calcium-, Aluminium- und Zinksalze der Öl-, Palmitin- oder Stearinsäure, besonders bevorzugt um Magnesiumstearat, Calciumstearat oder Aluminiumstearat und ganz besonders bevorzugt um Magnesiumstearat.

Die Beschichtung der Hydrotalcite kann durch Aufsprühen und/oder Untermischen des Metallfettsäuresalzes gemeinsam oder getrennt in beliebiger Reihenfolge vorzugsweise vor und/oder während einer abschließenden Mahlung des Hydrotalcits erfolgen. Es ist dabei gleichgültig, ob das Metallfettsäuresalz bei der Herstellung der Hydrotalcite in anfallenden feuchten Filterkuchen, Pasten oder Aufschlämmungen vor der Trocknung zugemischt wird oder ob es dem trockenen Gut unmittelbar vor der abschließenden Mahlung in geeigneter Weise, beispielsweise durch Aufsprühen beigegeben oder, im Falle einer Dampfstrahlrohrung, dem Dampf unmittelbar bei der Einspeisung in die Strahlmühle zugesetzt wird. Das Metallfettsäuresalz kann gegebenenfalls vor der Zugebung in eine Emulsion überführt werden.

Die Herstellung der Hydrotalcite als solche erfolgt beispielsweise nach grundsätzlich bekannten Verfahren. Solche Verfahren sind z.B. beschrieben in den Offenlegungsschriften EP 129 805-A1 oder EP 117 289-A1.

Bevorzugt erfolgt die Herstellung der mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite aus ihren Ausgangsverbindungen z.B. aus  $MgCO_3$ ,  $Al_2O_3$  und Wasser in Anwesenheit von Metallfettsäuresalz und einem Lösungsmittel wie z. B. Wasser, einem  $C_1-C_8$ -Alkohol oder von chlorierten Kohlenwasserstoffen mit anschließender Trocknung durch z. B. Sprühtrocknung und gegebenenfalls anschließender Mahlung durch z.B. eine Perlmühle. Bei der Anwendung der mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite als Faseradditiv werden bevorzugt beschichtete Hydrotalcite mit einem mittleren Durchmesser (Zahlenmittel) von höchstens  $5\mu m$  eingesetzt, besonders bevorzugt solche mit höchstens  $3\mu m$ , ganz besonders bevorzugt solche mit höchstens

2µm und insbesondere ganz besonders bevorzugt solche mit höchstens 1µm mittlerem Durchmesser.

Die mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite können der Polyurethanharstoffzusammensetzung bei der Herstellung von Polyurethanharstofffasern an beliebiger Stelle zugesetzt werden. Beispielsweise können die mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite in Form einer Lösung oder Aufschlämmung zu einer Lösung oder Dispersion von anderen Faser-Zusätzen hinzugefügt und dann in Bezug auf die Faserspinndüsen stromaufwärts mit der Polymerlösung vermischt oder in diese eingespritzt werden. Natürlich können die mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite auch getrennt zu der Polymerspinnlösung als trockene Pulver oder als Aufschlämmung in einem geeigneten Medium hinzugefügt werden. Die mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalciten können grundsätzlich gegebenenfalls auch als Mischung mit unbeschichteten oder mit mit bekannten Beschichtungsmitteln (z.B. Fettsäuren oder Polyorganosiloxan oder einer Mischung von Polyorganosiloxan und Polyorganohydrogensiloxan) beschichteten Hydrotalciten zur Herstellung von Polyurethanharstofffasern entsprechend der oben beschriebenen Verfahrensweise eingesetzt werden, wenn die oben beschriebenen Nachteile der bekannten beschichteten Hydrotalcite in der Mischung tolerierbar sind.

Die erfindungsgemäßen Polyurethanharstofffasern können eine Vielzahl von verschiedenen weiteren Zusätzen für verschiedene Zwecke enthalten, beispielsweise Mattierungsmittel, Füllstoffe, Antioxidantien, Farbstoffe, Anfär bemittel, Stabilisatoren gegen Wärme, Licht, UV-Strahlung und Dämpfe.

Beispiele für Antioxidantien, Stabilisatoren gegen Wärme, Licht oder UV-Strahlung sind Stabilisatoren aus der Gruppe der sterisch gehinderten Phenole, HALS-Stabilisatoren (hindered amine light stabilizer), Triazine, Benzophenone und der Benzotriazole. Beispiele für Pigmente und Mattierungsmittel sind Titandioxid, Zinkoxid und Bariumsulfat. Beispiele für Farbstoffe sind saure Farbstoffe, Dispersions- und Pig-

mentfarbstoffe und optische Aufheller. Die genannten Stabilisatoren können auch in Mischungen eingesetzt werden und ein organisches oder anorganisches Beschichtungsmittel enthalten. Die genannten Zusätze sollen bevorzugt in solchen Mengen dosiert werden, dass sie keine den mit Metallfettsäuresalzen beschichteten Hydro-

5 talciten entgegengesetzte Wirkungen zeigen.

Hydrotalcite agglomerieren wie eingangs beschrieben unter Umständen in polaren Lösungsmitteln wie z.B. Dimethylacetamid, Dimethylformamid oder Dimethylsulfoxid, die im Trocken- oder Nassspinnprozess zur Herstellung von Fasern aus Polyurethanharstoff üblicherweise eingesetzt werden. Aus diesem Grund können bei Spinnlösungen mit eingearbeiteten Hydrotalciten während des Spinnprozesses Schwierigkeiten durch Verstopfungen der Spinndüsen auftreten, woraus ein stark ansteigender Düsendruck resultiert und/oder es zum Abriss von den frisch gebildeten Fasern vor oder bei dem Aufwickeln auf einen Spulkörper kommt. Bei Einarbeitung

10 der mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite in Polyurethanharstoffspinnlösungen entsprechend der Erfindung tritt keine Agglomeration in der Spinnlösung auf und die mittlere Korngröße der mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite bleibt unverändert. Dieses verbessert die Standzeit der Spinndüsen und damit verbunden die Betriebssicherheit und die Wirtschaftlichkeit im Trocken- oder

15 Nassspinnprozess der erfindungsgemäßen Polyurethanharstofffasern.

20

Demzufolge ist auch, wie nachstehend in Beispiel 1 gezeigt wird, die Beständigkeit so erhaltener Filamente gegen einen durch chlorhaltiges Wasser induzierten Abbau verbessert im Vergleich zu Fasern, die aus agglomerathaltigen Spinnlösungen oder

25 Polymerschmelzen erhalten werden.

Gegenstand der Erfindung ist auch ein Verfahren zur Herstellung von Polyurethanharstofffasern, bei dem ein langketiges synthetisches Polymer mit wenigstens 85 % segmentiertem Polyurethan in einem organischen Lösungsmittel, z.B. Dimethylacetamid, Dimethylformamid oder Dimethylsulfoxid, mit einem Anteil von 20 bis 50

30

Gew.-% in Bezug auf die Polyurethanharnstoffzusammensetzung, vorzugsweise mit einem Anteil von 25 bis 45 Gew.-% in Bezug auf die Polyurethanharnstoffzusammensetzung gelöst, und diese Lösung dann durch Spindüsen nach dem Trocken- oder Nassspinnprozess zu Filamenten versponnen wird, dadurch gekennzeichnet, dass mit 5 einem Metallfettsäuresalz ummanteltes Hydrotalcit in einer Menge von 0,05 Gew.-% bis 10 Gew.-%, vorzugsweise einer Menge von 0,5 Gew.-% bis 8 Gew.-%, besonders bevorzugt einer Menge von 1,5 Gew.-% bis 7 Gew.-%, und ganz besonders bevorzugt einer Menge von 2 Gew.-% bis 5 Gew.-%, bezogen auf das Gewicht des Polyurethan- 10 harnstofffaser, der Spinnlösung zugesetzt und innerhalb der Filamente und/oder auf der Filamentoberfläche verteilt wird.

Werden weniger als 0,05 Gew.-% der mit Metallfettsäuresalz ummantelten Hydrotalcite innerhalb des Filamentes oder auf der Filamentoberfläche verteilt, ist die Wirk- 15 samkeit gegen den Abbau des Polymeren durch Chlor unter Umständen weniger zu- friedenstellend. Die Dispergierung von wesentlich mehr als 10 Gew.-% der mit Metall- fettsäuresalz ummantelten Hydrotalcite innerhalb des Filamentes oder auf der Filamentoberfläche kann zu nachteiligen physikalischen Eigenschaften der Fasern führen und ist daher weniger empfehlenswert.

20 Die verbesserten erfindungsgemäßen Polyurethanharnstofffasern bestehen aus seg- mentierten Polyurethanen, beispielsweise solchen, die auf Polyethern, Polyestern, Poly- etherestern, Polycarbonaten, und dergleichen basieren. Derartige Fasern können nach grundsätzlich bekannten Verfahren hergestellt werden, wie beispielsweise nach denjenigen Verfahren, die in den Schriften: US-A-2 929 804, US-A-3 097 192, US-A- 25 3 428 711, US-A-3 553 290 oder US-A-3 555 115 beschrieben werden. Ferner können die Polyurethanharnstofffasern aus thermoplastischen Polyurethanen, deren Herstellung beispielsweise in EP 679 738 beschrieben ist, bestehen.

30 Die segmentierte Polyurethane werden grundsätzlich insbesondere aus einem linearen Homo- oder Copolymer mit je einer Hydroxygruppe am Ende des Moleküls und einem

Molekulargewicht von 600 bis 4000, z.B. aus der Gruppe der Polyesterdiole, Polyetherdiole, Polyesteramiddiole, Polycarbonatdiole, Polyacryldiole, Polythioesterdiole, Polythioetherdiole, Polyhydrocarbondiole oder einer Mischung oder Copolymeren von Verbindungen dieser Gruppe, hergestellt. Weiterhin basiert das segmentierte Polyurethan insbesondere auf organischen Diisocyanaten und Kettenverlängerern mit mehreren aktiven Wasserstoffatomen, wie z. B. Di- und Polyolen, Di- und Polyaminen, Hydroxylaminen, Hydrazinen, Polyhydraziden, Polysemicarbaziden, Wasser oder eine Mischung aus diesen Komponenten.

5

10 Einige von diesen Polymeren sind gegenüber einem durch Chlor induzierten Abbau empfindlicher als andere. Dies ist beispielsweise durch einen Vergleich der Ergebnisse in dem nachstehenden Beispiel 1 ersichtlich. Demnach sind Polyurethanharnstofffasern aus einem auf Polyether basierenden Polyurethanharnstoff wesentlich empfindlicher als Polyurethanharnstofffasern aus einem auf Polyester basierenden Polyurethanharnstoff. Aus diesem Grunde sind Polyurethanharnstofffasern besonders bevorzugt, die auf Polyether basierende Polyurethanharnstoffe umfassen.

15

20 Bei den mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalciten handelt es sich um Additive, die kein Schwermetall enthalten und aus toxikologischer Sicht unbedenklich sind und daher bevorzugt werden. Dadurch kann gewährleistet werden, dass bei der Weiterverarbeitung der Polyurethanharnstofffasern wie z.B. der Färbung keine Abwasser entstehen, die die Funktionsweise einer biologisch arbeitenden Kläranlage mindern oder zerstören.

25

25 Die Standzeit von Spinndüsen und die Dauer des kontinuierlichen Spinnprozesses ist ein entscheidender Aspekt in Bezug auf die Betriebssicherheit und die Wirtschaftlichkeit in Trocken- und Nassspinnprozess. Bei Einarbeitung der mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite in Polyurethanharnstoffspinnlösungen entsprechend der Erfindung kann, wie in Beispiel 2 gezeigt wird, die Standzeit der Spinndüsen

und damit verbunden die Betriebssicherheit und die Wirtschaftlichkeit im Trocken- oder Nassspinnprozess verbessert werden.

Des weiteren kann, wie in Beispiel 3 gezeigt wird, die Zudosierung von Antihafmittel, 5 z.B. Magnesium-Stearat, zur Einstellung des Haftungswertes als Maß für die Haftung der Filamente auf dem Spulkörper bei Verwendung von mit Metallfettsäuresalzen beschichteten Hydrotalciten reduziert werden. Durch eine Reduktion der Einspinnmenge Antihafmittel kann die Verstopfung von Spindüsen reduziert werden und der Trocken- und Nassspinnprozess in seiner Betriebssicherheit und die Wirtschaftlichkeit 10 verbessert werden.

Weiterer Gegenstand der Erfindung sind textile Waren, insbesondere Strick-, Wirk- oder Webwaren, hergestellt unter Verwendung der erfindungsgemäßen Polyurethanharnstofffasern, bevorzugt in Mischung mit synthetischen Hartfasern wie Polyamid-, 15 Polyester- oder Polyacrylfasern und/oder Naturfasern wie Wolle, Seide oder Baumwolle.

Die nachfolgend beschriebenen Testverfahren werden zum Messen der verschiedenen Parameter verwendet, die für die Beurteilung der Vorteile der Erfindung benötigt 20 werden.

Zur Bestimmung der Höchstzugkraftdehnung und der Feinheitsfestigkeit wird ein einfacher Zugversuch am Elastan-Filamentgarn im klimatisierten Zustand durchgeführt. Die Prüfmethode wird in Anlehnung an DIN 53834 Teil 1 durchgeführt. Der vorbereitete Prüfling wird in einer Schlinge um den Haken des Messkopfes und um eine 25 10 mm Umschlingungsklemme mit einer Vorspannkraft von 0,001 cN/dtex gelegt. Die Einspannlänge beträgt 200 mm. Ein aus Alufolie bestehendes Fähnchen wird genau auf der Höhe der Lichtschanke eingehängt. Der Schlitten fährt mit einer Verformungsgeschwindigkeit von 400 %/Minute (800 mm Abzug) bis zum Bruch des Fadens und

nach der Messung wieder in seine Ausgangsstellung zurück. Pro Prüfling werden 20 Messungen gemacht.

Um die Beständigkeit der Elastan-Fasern gegenüber einem durch Chlor induzierten

5 Abbau zu testen, wird eine 60 cm lange Garnprobe (beispielsweise 4-filamentig, Gesamttiter 40 Denier), die aus den Fasern hergestellt worden ist, einem "Chlorwasserechtheitstest" in Anlehnung an DIN 54019 unterzogen. Bei diesem Test wird das Garn spannungsfrei mit einer Länge von 60 cm auf speziellen Probenhaltern befestigt. Vor dem eigentlichen "Chlorwasserechtheitstest" wird eine Blindfärbung bei pH 4,5

10 (Acetatpuffer) bei 98°C über eine Stunde durchgeführt. Die Probe wird dann bei Raumtemperatur 5 und 10 mal jeweils für eine Stunde im Dunkeln in der Prüflösung, bestehend aus einer Pufferlösung (51,0 ml 1,0 N NaOH, 18,6g KCl und 15,5g Borsäure werden in destilliertem Wasser gelöst und auf 1000 ml aufgefüllt) und Chlorlauge, mit einem Chlorgehalt von 20 mg/l bei pH 8,5 behandelt. Nach jeder Behandlung wird die

15 Probe mit destilliertem Wasser gewaschen und an der Luft getrocknet. Nach Abschluss der 5 bzw. 10 maligen Behandlung werden die physikalischen Eigenschaften der Probe so gemessen, wie dies in vorstehenden Absätzen beschrieben wurde. Das Verhalten der Garne bei diesem "Chlorbadewassertest" entspricht dem Verhalten von entsprechenden Garnen in Schwimmbekleidungsgeweben, die den in Schwimmbädern vorhandenen

20 Chlor ausgesetzt werden.

Die Chlorkonzentration in dem "chlorierten" Wasser wird hier definiert als diejenige, Chlorkonzentration, die in der Lage ist, Jodidionen zu Jod zu oxidieren. Diese Konzentration wird mit einer Kaliumjodid, Natriumthiosulfat-Titration gemessen und

25 als ppm "aktives Chlor" ( $Cl_2$ ) pro Liter Prüflösung angegeben. Das Titrationsverfahren wird so durchgeführt, dass man 1 g Kaliumjodid, 2 ml Phosphorsäure (85 %ig) und 1 ml einer 10 %igen Stärkelösung zu 100 ml chloriertem Wasser, das analysiert werden soll, hinzufügt und die Mischung bis zu einem Stärke/Jod-Endpunkt mit 0,1 N Natriumthiosulfatlösung titriert.

Die Bestimmung der Haftung des Fadens auf einer Spule erfolgt, indem zunächst der Faden von der Spule mit einem Gewicht von 500 g bis auf 3 mm oberhalb der Spulenhülse abgeschnitten wird. Anschließend wird ein Gewicht an den Faden gehängt und das Gewicht bestimmt, mit dem sich der Faden von der Spule abrollt.

5 Die so bestimmte Haftung ist ein Maß für die Verarbeitbarkeit der Spulen. Ist die Haftung zu hoch, kann aufgrund von Fadenrissen die Verarbeitbarkeit zu textilen Flächenwaren erschwert werden. Ist die Haftung zu niedrig, kann der Faden im Aufwickelprozess am Trockenspinnschacht oder bei der Weiterverarbeitung zu textilen Geweben von der Spule herunterfallen, abreißen und damit verbunden nicht mehr weiterverarbeitet werden.

10 Die Erfindung wird nachfolgend durch Beispiele, die jedoch keine Beschränkung darstellen, weiter erläutert, wobei alle Prozentangaben sich auf das Gesamtgewicht der Faser beziehen, sofern nichts anderes angegeben wird.

Beispiele:

In den Beispielen 1 bis 3 wurden Polyurethanharnstofffasern aus einem Polyetherdiol, bestehend aus Polytetrahydrofuran (PTHF) mit einem durchschnittlichen Molekulargewicht (Zahlenmittel) von 2000 g/mol hergestellt. Das Diol wurde mit Methylenbis(4-phenyldiisocyanat) (MDI) mit einem molaren Verhältnis von 1 zu 1,65 gekappt und dann mit einem Gemisch aus Ethylen diamin (EDA) und Diethylamin (DEA) in Dimethylacetamid kettenverlängert.

10 Danach wurde den Polymeren ein Stammansatz von Additiven beigemischt. Dieser Stammansatz bestand aus 55,3 Gew.-% Dimethylacetamid (DMAC), 11,1 Gew.-% Cyanox 1790 ((1,3,5-Tris(4-tert.-butyl-3-hydroxy-2,5-dimethylbenzyl)-1,3,5-triazin-2,4,6-(1H,3H,5H)-trion, Fa. Cytec), 7,6 Gew.-% Aerosol OT 100 (Fa. Cytec), 26,0 Gew.-% 30 %iger Spinnlösung und 0,001 Gew.-% des Farbstoffs Makroleviolet (Fa. Bayer AG). Dieser Stammansatz wurde der Spinnlösung so zugefügt, dass in der fertigen Faser der Gehalt an Cyanox 1790 1 Gew.-% bezogen auf den Feststoff des Faserpolymeren betrug.

20 Dieser Spinnlösung wurde ein zweiter Stammansatz zugemischt, bestehend aus 30,9 Gew.-% Titandioxid Typ RKB 3 (Fa. Kerr-McGee Pigments GmbH & Co. KG ), 44,5 Gew.-% DMAC und 24,6 Gew.-% 22 %iger Spinnlösung, in der Art, dass in der fertigen Faser ein Titandioxidegehalt von 0,05 Gew.-% bezogen auf das Polyurethan-Harnstoff-Polymeren resultierte.

25 Dieser Spinnlösung wurde ein dritter Stammansatz zugemischt, bestehend aus 13,8 Gew.-% der in Tabelle 1 angegebenen Hydrotalcite, 55,2 Gew.-% Dimethylacetamid und 31,0 Gew.-% 30 %ige Spinnlösung, in der Art, dass in der fertigen Elastanfaser 3,0 Gew.-% der in Tabelle 1 angegebenen Hydrotalcite bezogen auf das Polyurethan-Harnstoff-Polymeren resultierte.

Dieser Spinnlösung wurde nun ein weiterer Stammansatz zugemischt. Er bestand aus 5,3 Gew.-% Magnesium-Stearat, und 5,3 Gew.-% Silwet L 7607 (Fa. Crompton Specialities GmbH 49,6 Gew.-% Dimethylacetamid und 39,8 Gew.-% 30 %iger Spinnlösung und wurde so zugesetzt, dass ein Magnesium-Stearat-Gehalt von 0,3 Gew.-%

5 bezogen auf das Polyurethan-Harnstoff-Polymeren resultierte.

Die Herstellung einer Polyurethanharnstofflösung auf Basis eines Polyesterdiols erfolgte nach folgender Verfahrensweise:

Ein Polyesterdiol mit einem Molekulargewicht (Zahlenmittel) von 2000 g/Mol, 10 bestehend aus Adipinsäure, Hexandiol und Neopentylglykol, wurde mit Methylenbis(4-phenyldiisocyanat) (MDI, Fa. Bayer AG) gekappt und dann mit einem Gemisch von Ethylen diamin (EDA) und Diethylamin (DEA) kettenverlängert.

Zur Herstellung der Polyurethanharnstoffzusammensetzung wurden 50 Gew.-% 15 Polyesterdiol mit einem Molekulargewicht (Zahlenmittel) von 2000 g/Mol mit 1 Gew.-% 4-Methyl-4-azaheptandiol-2,6 und 36,2 Gew.-% Dimethylacetamid (DMAc) und 12,8 Gew.-% MDI bei 25°C gemischt, auf 50°C erwärmt und 110 Minuten bei dieser Temperatur gehalten, um ein isocyanatgekäpptes Polymeres mit einem NCO-Gehalt von 2,65 % NCO zu gewinnen.

20 Nach dem Abkühlen auf eine Temperatur von 25°C wurden 100 Gewichtsteilen des gekäppten Polymeren zu einer Lösung von 1,32 Gewichtsteilen EDA und 0,04 Gewichtsteilen DEA in 187 Teilen DMAc so schnell untergemischt, so dass eine Polyurethanharnstoffzusammensetzung in DMAc mit einem Feststoffgehalt von 25 22 % entstand. Durch Zugabe von Hexamethylendiisocyanat (HDI, Fa. Bayer AG) wurde das Molekulargewicht des Polymeren so eingestellt, dass eine Viskosität von 70 Pa\*s (25°C) resultierte.

Nach der im vorstehenden Abschnitt beschriebenen Herstellung der Polymeren wurde 30 diesen ein Stammansatz von Additiven beigemischt. Dieser Stammansatz bestand aus

65,6 Gew.-% DMAC, 11,5 Gew.-% Cyanox 1790 ((1,3,5-Tris(4-tert.-butyl-3-hydroxy-2,5-dimethylbenzyl)-1,3,5-triazin-2,4,6-(1H,3H,5H)-trion, Fa. Cytec), 5,7 Gew.-% Tinuvin 622 (Polymer mit einer Molmasse von ca. 3500 g/Mol, bestehend aus Bernsteinsäure und 4-Hydroxy-2,2,6,6-tetramethyl-1-piperidinethanol, Fa. Ciba 5 Geigy), und 17,2 Gew.-% 22 %iger Spinnlösung und 0,001 Gew.-% des Farbstoffs Makrolexviolet B (Fa. Bayer AG). Dieser Stammansatz wurde der Spinnlösung so zudosiert, dass der Gehalt an Cyanox 1790 1,0 Gew.-% bezogen auf den gesamten Feststoffgehalt in der Polyurethanharstoffzusammensetzung, betrug.

10 Dieser Spinnlösung wurde ein zweiter Stammansatz, bestehend aus 31 Gew.-% Titandioxid (Tronox TiO<sub>2</sub> R-KB-3, Fa. Kerr-McGee Pigments GmbH & Co. KG), 44,5 Gew.-% Dimethylacetamid und 24,5 Gew.-% 22 %iger Spinnlösung, in der Art zugemischt, dass im fertigen Faden ein Titandioxidgehalt von 0,05 Gew.-%, bezogen auf die fertige Polyurethanharstofffaser resultierte.

15 Dieser Spinnlösung wurde nun ein weiterer Stammansatz zugemischt. Er bestand aus 5,3 Gew.-% Magnesium-Stearat, und 5,3 Gew.-% Silwet L 7607 (Fa. Crompton Specialities GmbH 49,6 Gew.-% Dimethylacetamid und 39,8 Gew.-% 30 %iger Spinnlösung und wurde so zugesetzt, dass ein Magnesium-Stearat-Gehalt von 0,45 20 Gew.-% bezogen auf das Polyurethan-Harstoff-Polymer resultierte.

25 Die fertigen Spinnlösungen wurden durch Spinndüsen in einer typischen Spinnapparatur zu Filamenten mit einem Titer von 15 dtex trocken versponnen, wobei jeweils drei Einzelfilamente zu koaleszierenden Filamentgarnen mit einem Gesamttiter von 44 dtex zusammengefasst wurden. Die Faserpräparation, bestehend aus Polydimethylsiloxan mit einer Viskosität von 3 cSt/25°C und wurde über eine Präparationswalze aufgetragen, wobei ca. 4,0 Gew.-% bezogen auf das Gewicht der Faser appliziert wurden. Die Faser wurde anschließend mit einer Geschwindigkeit von 900 m/min aufgewickelt.

30

**Beispiel 1:**

Die Testergebnisse der Messungen zur Beständigkeit von Elastanfasern gegenüber einem durch Chlorwasser induzierten Abbau sind in Tabelle 1 gezeigt. Dabei wurden 5 Polyurethanharstoffe auf Basis von Polyethern und Polyester eingesetzt, ebenso unterschiedliche Stabilisatoren und Beschichtungsmittel. Es zeigt sich, dass insbesondere bei der erfindungsgemäßen Probe 1-7 der höchste Prozent-Anteil der ursprünglichen Höchstzugkraft erhalten bleibt. Somit ist bei dieser Probe die Stabilität gegen einen durch Chlorwasser induzierten Abbau wie gewünscht sehr gut.

10

**Beispiel 2:**

Zur Beurteilung der Standzeit von Spinndüsen und die Dauer des kontinuierlichen Spinnprozesses wurden Polyurethanharstoffzusammensetzungen auf Basis von 15 Polyether mit den in Tabelle 2 aufgeführten unbeschichteten und beschichteten Hydrotalciten versetzt und durch einen wie zuvor beschriebenen Trockenspinnprozess zu einer Polyurethanharstofffaser verarbeitet. Bei Einarbeitung der mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcite in Polyurethanharstoffspinnlösungen kann, wie in Beispiel 2 gezeigt wird, die Standzeit der Spinndüsen und damit verbunden die 20 Betriebssicherheit und die Wirtschaftlichkeit im Trocken- oder Nassspinnprozess verbessert werden.

**Beispiel 3:**

25 Zur Beurteilung der Fadendaten und hier besonders der Haftung von Polyurethanharstofffasern wurden Polyurethanharstoffzusammensetzungen auf der Basis von Polyether mit den in Tabelle 3 genannten beschichteten Hydrotalciten versetzt und als 44dtex f3 ausgesponnen. Die Fadendaten wurden gemäß der zuvor beschriebener Prüfvorschriften bestimmt. Wie in Tabelle 3 gezeigt wird, ist die 30 Haftung stark abhängig von der Substanz zur Beschichtung des Hydrotalcits. Zur

erfolgreichen Verarbeitung von Elastanfasern in der Rundstrickerei wird z.B. eine Haftung von 0,20 bis 0,25 cN benötigt. Zur Einstellung dieses Wertes muss die Elastanfaser, welche ein mit Polyorganosiloxan beschichtetes Hydrotalcit enthält eine zusätzliche Menge Antihafmittel, z.B. Magnesium-Stearat erhalten. Durch eine

5 Erhöhung der Einstellmenge Antihafmittel kann eine raschere Verstopfung von Spinndüsen einhergehen und den Trocken- und Nassspinnprozess in seiner Betriebs-  
sicherheit und Wirtschaftlichkeit verschlechtern.

Tabelle 1

Probe	Stabilisator	Zugsetzle Menge Stabilisator (%)	Beschichtung mit (Gew.-% in Bezug auf Stabilisator)	Konzentration an Chlor (mg/l)	Einwirkungs- zeit (h)	Höchstzug- Kraftdehnung (HZKD) (%)	Höchstzugkraft (cN)	Prozen-Anteil der urspring- lichen Höchst- zugkraft
1-1	-	-	-	0	0	534	65	15
1-2*	-	-	-	20	5 x 1	319	10	0
				20	10 x 1	0	0	0
1-3	Zinkoxid	3	-	0	0	465	63	44
				20	5 x 1	359	28	21
				20	10 x 1	304	13	
1-4	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>6</sub> CO <sub>3</sub> x 5 H <sub>2</sub> O	3	2 % Stearinsäure	0	0	568	63	43
				20	5 x 1	528	27	0
				20	10 x 1	0	0	0
1-5	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>6</sub> (CO <sub>3</sub> ) <sub>3</sub> x 5 H <sub>2</sub> O	3	-	0	0	549	60	63
				20	5 x 1	561	38	48
				20	10 x 1	504	29	
1-6	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>6</sub> CO <sub>3</sub> x 5 H <sub>2</sub> O	3	5 % Baysilone-Öl GPW 2233**	0	0	597	63	67
				20	5 x 1	554	42	62
				20	10 x 1	564	39	
1-7	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>6</sub> CO <sub>3</sub> x 5 H <sub>2</sub> O	3	2 % Magnesium-Stearat	0	0	480	68	81
				20	5 x 1	465	55	79
				20	10 x 1	474	54	

\* Polymer auf Basis von Polyester

\*\* Hersteller: GE Bayer Silicones

Tabelle 2

Probe	Stabilisator	Zugesetzte Menge Stabilisator (Gew.-%)	Beschichtung mit (Gew.-% in Bezug auf Stabilisator)	Spinndauer bis zu Fadenabrisse im Spinnprozess (Tage)
2-1	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>16</sub> CO <sub>3</sub> x 5 H <sub>2</sub> O	3	-	4
2-2	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>16</sub> CO <sub>3</sub> x 5 H <sub>2</sub> O	3	5 % Baysilone-Öl GPW 2233*	6
2-3	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>16</sub> CO <sub>3</sub> x 5H <sub>2</sub> O	3	2 % Magnesium-Stearat	>10

\* Hersteller: GE Bayer Silicones

5

Tabelle 3

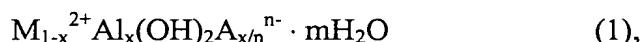
Probe	Stabilisator	Zugesetzte Menge Stabilisator (Gew.-%)	Beschichtung mit (Gew.-% in Bezug auf Stabilisator)	HZK (cN)	Haftung (cN)
3-1	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>16</sub> CO <sub>3</sub> x 5H <sub>2</sub> O	3	2 % Magnesium-Stearat	74	0,23
3-2	Mg <sub>6</sub> Al <sub>2</sub> (OH) <sub>16</sub> CO <sub>3</sub> x 5H <sub>2</sub> O	3	5 % Baysilone-Öl GPW 2233*	74	0,44

\* Hersteller: GE Bayer Silicones

10

Patentansprüche

1. Polyurethanharnstofffaser mit erhöhter Chlorbeständigkeit aus mindestens 85 % segmentiertem Polyurethanharnstoff, wobei die Polyurethanharnstofffaser 0,05 bis 10 Gew.-% fein zerteiltes Hydrotalcit insbesondere solches der allgemeinen Formel (1)



wobei

$M^{2+}$  für Magnesium steht,

$A^{n-}$  ein Anion mit der Valenzzahl n aus der Reihe  $OH^-$ ,  $F^-$ ,  $Cl^-$ ,  $Br^-$ ,  $CO_3^{2-}$ ,  $SO_4^{2-}$ ,  $HPO_4^{2-}$ , Silikat, Acetat oder Oxalat, insbesondere  $CO_3^{2-}$  ist,

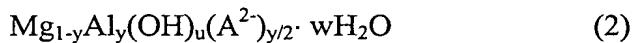
15

$0 < x \leq 0,5$  und

$0 \leq m < 1$

oder Hydrotalcit der Formel (2)

20



wobei  $0,20 < y < 0,35$ , u eine Zahl von 1 bis 10, w eine Zahl von 0 bis 20 und  $A^{2-}$  ein Anion aus der Reihe  $CO_3^{2-}$ ,  $SO_4^{2-}$  oder  $HPO_4^{2-}$ , insbesondere  $CO_3^{2-}$ , ist, enthalten,

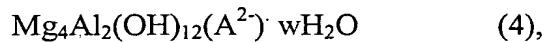
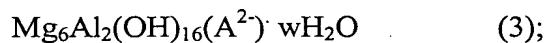
dadurch gekennzeichnet, dass die Hydrotalcite mit 0,2 bis 15 Gew.-% eines Metallfettsäuresalz beschichtet sind.

25

2. Polyurethanharnstofffasern nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Menge des mit Metallfettsäuresalz beschichteten Hydrotalcits, die in den Polyurethanharnstofffasern fein verteilt enthalten ist, von 0,05 Gew.-% bis 10

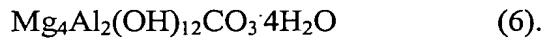
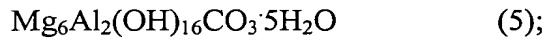
Gew.-%, vorzugsweise von 0,5 Gew.-% bis 8 Gew.-%, besonders bevorzugt von 1,5 Gew.-% bis 7 Gew.-% und ganz besonders bevorzugt von 2 Gew.-% bis 5 Gew.-%, bezogen auf das Gewicht der Faser beträgt.

5 3. Polyurethanharnstofffaser nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass die Hydrotalcite solche der Formeln (3) oder (4) sind:



in denen  $\text{A}^{2-}$  und  $w$  die oben zu Formel (2) angegebene Bedeutung haben.

4. Polyurethanharnstofffaser nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass die Hydrotalcite solche der Formel (5) oder (6) sind:



20 5. Polyurethanharnstofffaser nach den Ansprüchen 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Metallfettsäuresalze zur Beschichtung der Hydrotalcite mit einem Gehalt von 0,2 bis 15 Gew.-% bezogen auf das Gewicht des Hydrotalcits eingesetzt werden, bevorzugt von 0,3 bis 12 Gew.-%, besonders bevorzugt von 0,5 bis 8 Gew.-%.

25 6. Polyurethanharnstofffaser nach den Ansprüchen 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass das Metallfettsäuresalz eines mit einem Metall ausgewählt aus der ersten bis dritten Hauptgruppe des Periodensystems oder Zink ist und die Fettsäure eine gesättigte oder ungesättigte Fettsäure ist, die aus mindestens sechs bis höchstens 30 Kohlenstoffatomen aufgebaut ist und insbesondere mono- oder bifunktionell ist.

7. Polyurethanharnstofffaser nach Anspruch 6, dadurch gekennzeichnet, dass das Metallfettsäuresalz ausgewählt ist aus der Reihe: Lithium-, Magnesium-, Calcium-, Aluminium- und Zinksalze der Öl-, Palmitin- oder Stearinsäure, bevorzugt Magnesiumstearat, Calciumstearat oder Aluminiumstearat, besonders bevorzugt um Magnesiumstearat

5

8. Polyurethanharnstofffaser nach den Ansprüchen 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass das mit Metallfettsäuresalz beschichtete Hydrotalcit einen mittleren Durchmesser (Zahlenmittel) von höchstens  $5\mu\text{m}$ , bevorzugt von höchstens  $3\mu\text{m}$ , besonders bevorzugt von höchstens  $2\mu\text{m}$  und ganz besonders bevorzugt von höchstens  $1\mu\text{m}$  hat.

10

9. Verfahren zur Herstellung von Polyurethanharnstofffasern, insbesondere einer Polyurethanharnstofffaser nach einer der Ansprüche 1 bis 8, bei dem ein langketiges synthetisches Polymer mit wenigstens 85 % segmentiertem Polyurethan in einem organischen Lösungsmittel, z.B. Dimethylacetamid, Dimethylformamid oder Dimethylsulfoxid, mit einem Anteil von 20 bis 50 Gew.-% in Bezug auf die Polyurethanharnstoffzusammensetzung, vorzugsweise mit einem Anteil von 25 bis 45 Gew.-% in Bezug auf die Polyurethanharnstoffzusammensetzung gelöst, und diese Lösung dann durch Spindüsen nach dem Trocken- oder Nassspinnprozess zu Filamenten versponnen wird, dadurch gekennzeichnet, dass mit einem Metallfettsäuresalz ummanteltes Hydrotalcit in einer Menge von 0,05 Gew.-% bis 10 Gew.-%, vorzugsweise einer Menge von 0,5 Gew.-% bis 8 Gew.-%, besonders bevorzugt einer Menge von 1,5 Gew.-% bis 7 Gew.-%, und ganz besonders bevorzugt einer Menge von 2 Gew.-% bis 5 Gew.-%, bezogen auf das Gewicht des Polyurethanharnstofffaser, der Spinnlösung zugesetzt und innerhalb der Filamente und/oder auf der Filamentoberfläche verteilt wird.

15

20

25

10. Textile Waren, insbesondere Strick-, Wirk- oder Webwaren, hergestellt unter Verwendung der Polyurethanharnstofffasern gemäß einem der Ansprüche 1 bis 8, bevorzugt in Mischung mit synthetischen Hartfasern wie Polyamid-, Polyester- oder Polyacrylfasern und/oder mit Naturfasern wie Wolle, Seide oder Baumwolle.

5

Chlorbeständige Elastanfasern

Z u s a m m e n f a s s u n g

Die Erfindung betrifft elastische Polyurethanharnstofffasern, die in wässrigen, chlorhaltigen Umgebungen, wie beispielsweise in Schwimmbädern für Badebekleidung eingesetzt werden können und ein Verfahren zu ihrer Herstellung. Die Polyurethanharnstofffasern enthalten mit Metallfettsäuresalzen beschichtete Hydrotalcite.